620日本分類

日本国特許庁

印特許出願公告 昭47-23943

G 02 c G 02 b

104 C 52 104 A 411.2

⑩特 許 公

44公告 昭和47年(1972)7月3日

発明の数 1

(全18頁)

1

の眼鏡用円環体レンズ

②特 顧 昭43-78645

昭43(1968)10月30日 **22)出** 

ンス国到126369

321968年7月26日33フラン

ス国30160767

者 ラック・アンドレ・マルセル・タ 700発明

フランス国パリ市 3区リユー・パ

ストーレル 6

ソシエテ・デ・ルネチエル 砂田 原則 人

同所

代理 人 弁理士 浅村成久 外3名

第1図は補正レンズを装着した眼の略線図で、 眼が無限大距離に位置する物体から漸次有限距離

## 図面の簡単な説明

は倍率が1 2.0 0 ジオプター(diopter)の球面 レンスの遠視時における収差を示すもので、水平 線に対する視角の関数として変化する状態を示す。 第3図は本発明による眼鏡レンズの収差補正面の 子午線を形成するに必要な差を計算する方法を示 25 面を意味する。第19図は第17図および18図 す他の略線図である。第4図は+12.00(シリ ング ( cyl i nder ) + 3.0 0 ) なる乱視用レンズ の収差を示す線図である。第5図は円環凸面およ び球形凹面を有する乱視用レンズの斜視図で、そ の主パラメターを共に示す。第6図は第5図に示 30 する眼鏡レンズの改良に関する。 されたレンズの球形凹面を補正する時の収差補正 態様を示す。第7図は第6図に示された収差補正 面の形の詳細図である。第8図は球形凸面および 円環凹面よりなる乱視用レンズの斜視図である。 第9図は第8図に示されたレンズの円環面を補正 35 する時の収差補正態様を示す。第10図は回転非

球面によつて乱視用レンズを補正した時の結果を

2

示す線図である。第11図は第10図に示された レンズと同じレンズに対して本発明による非点収 差補正を行つた時に得られた結果を示す線図であ る。第12図および13図は本発明の融通性によ 優先権主張 - 1967年10月30日110フラ - 5 つて得られる変型を示す。第14図は漸進焦点レ ンメの特性曲線を示す線図である。第15図は遠 視状態において十1 2.0 0 ジオプトリーなる屈折 率を有する漸進焦点レンスの補正を示す他の線図 で、この場合は着用者の眼は漸進子午面を走査す 10 るものとする。第16図は同じレンズの収差を示 ナ線図であるが、従来の方法による回転非球面に よつて補正を行つた場合を示す。第17図は漸進 子午線(meridian of Progression)に沿つ て測定された差を明らかにするための線図および 15 表の組合わせであつて、前記漸進子午線は十

EST AVAILABLE COPY

12.00シオプターの倍率と、3.00シオプター の漸進を有する眼鏡レンズの子午線面に沿つて取 られた断面によつて示され、前記球の半径は112 たとされている。第18図は第17図に示された に位置する物体に移る場合の状態を示す。第2図 20 レンズと同じレンズに対し、同じ球形に関連する 差を示す表の1例であつて、レンズの水平子午線 面に沿つて取られた断面によつて示されている。 水平子午線面なる用語は前記レンズを眼鏡枠に装 架した時に実際に水平に延びる該レンズの子午線 に示された収差補正面を使用した時に得られる結

果を示す線図である。

### 発明の詳細な説明

本発明は眼鏡レンズに関し、特に円筒特性を有

眼がその前方に置かれた眼鏡レンズの周囲帯域 を使用する時には収差、乱視および特に像面彎曲 が生じ、眼の屈折異常(ametropia)を補正す る性質を低下減させる。

実際にはこの欠点は前記レンズが適当な曲率を 有するものであれば、負の倍率を有するレンズお よび低い正の倍率を有するレンズの場合は無視す

ることができる。これに反し高い正の倍率を有す るレンズを装着した時には眼の有用視野は制限を 受ける。 その理 由はレンメの倍率が大なれば大 なるほとレンメの有 用区 域が 小となる からであ る。

このよりな収差を減少させるために非球形面 (aspheric)を使用することは周知である。 『非球形』なる用語は普通放物面(Paraboloid)かよび楕円体面 (ellipsoid)の如き回転面 線をレンズの軸線のまわりにおいて回転させるこ とによつて得られる。このような回転面は現在光 学用器具に使用されている。このような面は単一 の型の視界、たとえば遠視用に設計されている場 ができる。なおこのような面を形成するためには 複雑な機械とプロセスが必要であり、したがつて その価格は非常に高くなる。最後に多くの場合人 間の眼は乱視となり易く、たとえば白内障の手術 ために乱視用レンズ、たとえば球半径+1 2.0 0、 円筒半径+3.00なる円環面レンズの着用を余儀 なくされる。周知の回転非球面はこのようなレン ズを満足し得るように補正できないことは明らか 正されても他の子午線は補正されず、あるいは回 転非球面が平均子午線を補正するように計算され ても、主子午線内の重要な収差が補正されないま まに止まる。

の手術を受けた眼の強い遠視を補正せんとする場 合には、普通高位率の多焦点レンズすなわち漸進 焦点レンズ(progressive forci lens)が 使用される。

は患者の特別の要求にしたがつて設計された簡単 な球面または円環面の組合わされた面から成り、 所望のレンメ特性を得るようになつている。 同様 に多焦点レンメは二つの簡単な面よりなり、該面 の一つだけが所望の附加倍率を与える素子(単数 40 ンズが得られる。 または複数)を有している。

円環体レンズすなわち乱視用単焦点レンズの場 合と同様に、収差はこれらレンメの性能を相当に 制限する。特に周知の如くレンメ表面上に幾可学

的に配分された遠視区域、中間視区域および近視 区域を区別し得る漸進焦点レンメにおいては、収 差がこれら区域の有用面を相当減少せしめ、した がつて事実上その使用ができなくなる。

たとえば球形遠視区域の収差を補正する回転球 面は中間視および近視区域内の収差をそのままに し、場合によつてはこれを悪化する。

本発明の目的は新規な型の眼鏡レンズにおって その二つの屈折面の少なくとも一つが収差補正面 を表わし、これら回転面は放物曲線または楕円曲 10 を構成し、該収差補正面が一方においては円環体 レンズすなわち乱視用単焦点レンズ、または多焦 点レンズすなわち漸進焦点乱視用レンズの最終特 性を考慮に入れることにより、他方においてはこ れらレンズの使用状態を考慮に入ることにより非 合には眼鏡レンスの収差をある程度補正するとと 15 点収差、像面彎曲をよび歪曲の如き収差をできる だけ補正し得るようにするレンズを供することで ある。主として装着用眼鏡として設計された本発 明による乱視用すなわち円環体レンズの収差補正 区域は、該区域の各点と基準球(basics phere) を受けた患者の場合は手術後に残る角膜性乱視の 20 の対応する点との間の距離を適当に決定すること によつて得られ、これら距離は前記球の半径上に おいて測定される。

との目的のために本発明は、二つの屈折面を有 し、該屈折 面の少なくとも一つが非点収差、像面 である。すなわち何れか一つの子午線が適当に補 25 彎曲または歪曲の如き収差の少なくとも一つを最 少限に止めるための補正面を構成している眼鏡用 円環体レンズを提供するものであつて、前記収差 補正面は回転面ではなく、レンズの二つの主子午 線の平面との交差によつて形成される主子午線の すべての調節能力を失つた眼、たとえば白内障 30 曲線が二つの異なる曲線であり、該曲線の全体的 な形状が円錐形状に近似し、かつこれら各曲線が 逐一的に決定されて前記各主子午線面内において 考えられる収差を最少限に止めるようになつてお り、前記収差補正面と中間子午面との交線が同様 漸進点点レンズは所望の焦点を漸進せかつ普通 35 に逐一的に決定された中間子午線の曲線であり、 該曲線の形状が前記二つの主子午線面の第1のも のの中の主子午線曲線の形状から、他の主子午線 面内の主子午曲線の形状に連続的に変化し、前記 収差補正面に連続性を与えるようになつているレ

> 前記の如き収差補正面を有する光学レンズを製 造するには、回転面を有する眼鏡レンズを製造す る場合の普通の技術は使用できない。この問題を 解決する適当な方法は英国特許第891,639

;889,885:903,627号に記載され た型の装置を使用することである。これら特許に は球面または円環体面を形成するための機械が示 されている。

本発明の他の目的、特色および利点は図面によ 5 つて次に説明する実施例によつてさらに明らかと なる。

第 1 図は眼 1 がその補正レンズ 2 を通して無限 大の距離にある点を見ている状態を示すもので、 前記補正レンス2は眼の回転中心oを通る光学軸 10 す。 3を有し、この場合視線は前記光学軸3との間に 角度 Uを形成している。 今U= o であるとすれば 屈折異常補正(ametropia correction) は 完全に行われ、無限大の距離に位置する点は像Ro を形成し、この像は人間の眼によつて構成される 15 光学装置によつて受入れられた時は網膜の上に像 Ζο を形成する。視力調節状態を変えるととなく 眼がその回転中心ののまわりを回転すれば、無限 大の距離に位置する点は該点の像Rが中心oおよ び半径OR。を有する球5を描く場合には、前記 20 角度Uの値の如何にかかわらず明瞭に視察される。

実際にレンズが球面を有するように、たとえば UがO以外の任意の値を有するように成形さるべ き場合には無限大の距離に位置する像から発生し た光線は球欠(sagittal) 焦点Sおよび接線焦 25 実施例によつて必要とされるように該子午線に沿 点T に結像し、かつ最小錯乱円は I に位置するよ りになる。像面彎曲 IR および非点収差TSは眼 の屈折異常を補正する場合とれを妨げる主要な収 差である。

第2図は倍率+12.00ジオブターの球面レン 30 メの収差を、無限大距離観察時における角度 Uの 関数として表わしたものである。これら曲線は種 々の像の位置の変化を表わすものではなく、前記 <del>像から同じ基準点に至る距離の逆数の変化を表わ</del> すものである。-- ----

次の計算を簡単にするために前記基準点は普通 目視方向の中心光線と、中心がO、半径がOHな る円との交点として選択される(第1図)。前記 半径はすべての実際上の目的 IC対 しては 2 7 - 28 料程度である。との点は遠方すなわち無限大距離 40 を見る場合はKによつて表わされ、対象点Mを見 る場合はGによつて表わされる。したがつてこれ らの逆数は次のようになる。

# $F_{R} = \frac{1}{KR} = \frac{1}{HR_{0}}$

無限大距離を見る場合は眼は視力調節を行わず、 かつFRは一定の倍率である。

第2図は十12.00 ジオプターの球面レンスの 場合は、U=30度であれば像面彎曲は  $c = BC = F_T - F_R = 0.65D$ 、かつ非点収差

 $a = AD = F_T - F_8 = 4.50D$ となることを示

次に第3図によつて本発明による収差補正面の 子午線の計算方法を説明する。

レンズの中心からたとえば凹状子午線を角度 V の関数として計算する。このために前記子午線の 彎曲半径 r t (接線半径)を普通の方法により、特 に光線を屈折させるガラスレンズの屈折角i<sub>1</sub> ,  $i'_1$ ,  $i_2$   $i'_2$  および厚さeの関数として順次計 算し、非点収差を零まで減少させるようになつて いる。満足すべき結果はr,を変更して計算を数 回反復することによつて得られ、 rg ( 球欠曲率 半径(sagittal radius of eurvature)す なわち凹状子午線を含む子午線面に対して直角を なす切断面における凹面の半径)の小さな変化を 含んでいる。このようにして子午線を決定すれば、 つた多くの点において、半径 r<sub>n</sub>を有する 基準球 Qに対する相違、差異すなわち発散(divergency) εの列を決定することは容易である。これ **ら発散は前記球面Qの対応する半径に対して計算** される。この同じプロセスは単数または複数の他 の子午線を逐次決定する場合にも使用し、これら 他の各子午線において考慮すべき収差を最少限に 止めるようになすことができる。特に乱視用レン ズの場合は二つの異なる子午線面内における収差 - 35- 自体が異つているから、二つの異なる子午線面内 に位置する本発明の収差補正面の二つの子午線は 二つの異なる曲線であり、したがつて本発明の収 差補正面は周知の収差補正面とは異なり、レンス の光学軸のまわりにおける回転面ではない。実際 に収差補正面の実施例に対しては前述のようにし て決定された子午線の各点は、一方においては前 記子午線の点が通る前記球Qの半径を有する基準 球(basic sphere)Qとの交点の二つの極座標 (以後 $V_x$  および $V_v$  と称する)により、他方に

おいては前記子午線の点と前記交点との前記距離 によつて決定される。したがつて収差補正面は該 面の多数の点に対する偏差すなわち距離の表によ つて决定され、前記点の分布は補間法(interpolation)を行い易くするように均一に選択さ 5 れる。たとえば V<sub>x</sub> および V<sub>y</sub> は規則正しく隔置さ された子午線と規則正しく隔置された基準Qの平 行曲線との交点の極座標である。次に補正面の高 力鋼原型すなわちバタンを英国特許第891, 機によつて順次研磨する。この機械を使用する場 合には該機械の幾何学的特性、たとえば研摩ホイ ールの直径を考慮に入れて簡単な計算により偏差 表を研磨表に変換する必要がある。次にこの原型 すなわちパタンを英国特許第889885号に記15 載された複製機を使用して、レンズプロック形成 用屈折性材料のプロックから複製しまたは重合可 能材料によつてレンメを塑造するための型を形成 するに適した材料あるいは温度調整炉内において ガラスプロックを溶融するためのスタンド(st-20合も点 A2 において 角度 Uが 3 0 度に近ずけば、 and)として使用し得る堅い耐火材料によつて複 製する。次にとの収差補正面を英国特許第

903627号に記載された機械(この機械は収 差補正面の形を変えるものではない ) によつて平 滑にし、続いて周知の可撓性研磨機によつて研磨 25 それによつて曲線 $\mathbf{F_8}$  ,  $\mathbf{F_T}$  が平行となるように する。

前記偏差表によつて凹状収差補正面を形成する 代りに、同様な計算によつて得られた前記表とは 異なる新らしい発散表によつて、レンメの凸面側 に収差補正面を形成することにより同様な収差補 30 列であり、この返散は前記球 Qの対応する半径上 正結果を得ることができる。

このような非球形補正面( 回転面ではない ) に よれば収差の補正を非常に精密に行うことができ る。この構成方法は屈折性材料プロックから直接 レンズを切削するにしても、技術的に周知の如く 35 たとえば重合材料のレンズを塑造型によつて間接 的に形成するにしても工業的製造プロセスに対し て好的に応用することができる。

前述の如く強度の正の乱視はその非点収差を強 力な乱視用レンズすなわち円環面レンズによつて 40 補正する必要があるために屢々複雑なものとなる。 その困難の主なる理由は所定の角度Uに対しては、 収差の値ば円環面レンス(焦点力の漸進的に変化 するかまたはしない )内の当該子午線面によつて

左右されると言うことである。

原則として単焦点乱視用レンスは凹状または凸 状球面と関連する凸状または凹状円環面を有して いる。第1の場合との型のレンメが第5図に示さ れる如く、主半径 $\mathbf{r}_1$ , $\mathbf{r}_2$ を有する凸状円環面と、 第 5図においては図を簡単にするために半径 roを 有する基準球Qとして考えた凹状球面とよりなる ものと仮定する。収差の補正されていない レンメ の球欠および接線方向の倍率は第4図に示される 6 3 9号に記載されたダイヤモンドホイール研磨 10 通りで、第 1子午線は1 5.0 0ジオブターの倍率 を有し、第 2 子午線は1 2.0 0 ジオブターの倍率 を有している。

> 点 A1 においてたとえば角度 Uが30度に近す けば、接線方向の倍率 $F_T$ は点 $A_{11}$ によつて表わ され、かつ球欠倍率は点 A12 によつて表わされる。 なお前記点 A11 , A12 はこの 図表 においては異 なる原点を有する曲線に属している。その理由は このレンズが基本的な非点収差を有するように計 算されているからである。同様に第2子午線の場 同じ態様で特性点 A21, A22 が得られる。

との特別のレンスの収差を補正するためには、 主子午面Mi 内に位置する凹状子午線miの輪郭 を非点収差ができるだけ一定となるように決定し、 する。

この凹状子午線 $m_1$  の輪郭は関数  $\epsilon_1 = \mathbf{E}_1(\mathbf{V})$ によつて逐次的に計算され、該関数は前記子午線 から基準球Q上の対応する点に至る各点の発散の において計算される。

前述の如く1 2.0 0 ジオブターの倍率を有する 第2主子午面M2 の場合にも同じ方法で考えられ る。 すなわち ε2 = E2 ( V )なる発散列を有する 第2子午線m2が得られる。

これら二つの子午線m1, m2 はそれらの 発散 列 ε₁ =E₁(V) および ε₂ =E₂(V)自体が異 つているために違つたものとなり、所要補正面を 有するレンズの主子午面に沿つて取られた断面で ある。この表面の完全に構成するためにはたとえ ば、第1主子午線面M1と角度wをなす中間子午 面 $M_i$  内に位置しかつ発散列  $\epsilon_i = E_i(V)$ に対 応する中間斜め子午面m;( 第 6図)を考えると とによつて種々の方法を使用することができる。

このようにして計算されたいくつかの中間子午線から補間法によつて機械加工表を作成し、所要の補正面を成形することができる。この方法は前述の如き態様によつて実施することができる。

レンズを決定する前述の方法によれば、形状を 5 仮定し得ない子午線が得られるが、実験によれば強力レンズの場合は発散表は楕円に近似した曲線となる。第6 図に示された補正面の形を理解し易くするために次に第7 図によつて一つの例を説明する。本例の場合は補正面は凹面であるから前記 1 楕円または楕円形部分はその短軸のまわりを回転し、かつ非補正レンズの凹状球面の半径 ro は 補正面の極 Pにおける接触円の半径と考えることができる。

したがつて第1主子午線 $M_1$  においては楕円 $E_1$  15 はパラメター $a_1$ ,  $b_1$ (楕円 $E_1$  の軸の長さの半分)を有することを特徴とし、該パラメターの値は一方においては $E_1$  が  $\varepsilon_1=E_1$  (V) によつて与えられる前述の主子午曲線に近似し、他方においては楕円の短軸の先端における接触円の半径と 20 そのパラメターとの間の周知の関係を満足させる。

すなわち本例の場合は $\frac{\mathbf{a_1^2}}{\mathbf{b_1}} = \mathbf{r_0}$  である。同様に第2主子午線 $\mathbf{M_2}$  の場合は楕円 $\mathbf{E_2}$  は $\mathbf{a_2}$  , $\mathbf{b_2}$  を有し、 $\frac{\mathbf{a_2^2}}{\mathbf{b_2}} = \mathbf{r_0}$  である。 これらの二つの楕円は周知の計算によつて逐次決定される。 したがつて非球形面の任意の子午線 $\mathbf{m_i}$  は $\mathbf{a_i}$  , $\mathbf{b_i}$  を有す

る楕円となり、一方においては  $\frac{\mathbf{a_i^2}}{\mathbf{b_i}} = \mathbf{r_o}$  とな 30

り、他方においては $\mathbf{a_i} = \mathbf{A}(\mathbf{W})$   $\mathbf{b_i} = \mathbf{B}(\mathbf{W})$  となる。式中( $\mathbf{W}$ )は前記子午面と、たとえば第 $\mathbf{1}$  主子午面 $\mathbf{M_i}$ との間 の角度であり、かつ $\mathbf{A}(\mathbf{W})$  および $\mathbf{B}(\mathbf{W})$ は( $\mathbf{W}$ )の 関数である。

したがつて収差補正面は楕円 $\mathbf{E_i}$ がその短軸のまわりを回転し、かつその頂点すなわち極に同じ接触円を保持しつつ、二つの末端楕円 $\mathbf{E_i}$ の包絡線となる。

前記特定実施例において説明した収差補正面は 球形中央部分、すなわち外周の方に向つて漸次変 形しかつその対称面が補正された乱視用レンズの 主子午面となる部分を有し、したがつてこの周囲 部分に円環面特性を表わす表面となつている。かくの如き理由により、以上に説明した本発明の収差補正面は以後『非円環性球』(atoric sphere)と称することとする。

次に第4図に示される如き収差を有し、かつ第8図に示される如き凸状球面および凹状円環面よりなる非補正乱視レンズの他の実例を考えよう。

りなる非補正乱視レンズの他の実例を考えよう。 前記第1実施例に関する説明は、収差を補正し 得る凹面を決定しかつ形成する場合(第9図)に 10 も当はまることが分かる。もし子午線として楕円 を使用すれば主子午線m1はパラメターa1 , b1 を有し、a1 となるような楕円 E1 であり、 主子午線m2はパラメターa2 , b2 を有し 15 = r2 となるような楕円 E2 であり、かつ任意の 子午線miはパラメターai, biを有し、

 $\frac{\mathbf{a_i^3}}{\mathbf{b_i}} = \mathbf{r_i}$  (この $\mathbf{r_i}$  は頂点  $\mathbf{P}$ における円環面の楕円位相関数によって決定される)となるような楕円 $\mathbf{E_i}$  である。(前記位相関数は考えられる非補正円環面とレンズの光学軸のまわりを回転する子午線面との交差によって形成される曲線の極における彎曲半径の変化を表わすものである。)以上の説明において $\mathbf{a_i}$ ,  $\mathbf{b_i}$  はそれぞれ $\mathbf{a_i}$  から $\mathbf{a_2}$ および $\mathbf{b_1}$  から $\mathbf{b_2}$  に変化する $\mathbf{w}$ の二つの関数である。

前記収差補正面はレンズの中心区画の附近においては非補正円環面と交わり、かつその円環面特性を維持しつつ、特にその対称面に対してはレンズの主表面を維持するととによつて縁の方向に展開することがわかる。このような理由により前記収差補正面は『非円環性円環』と称される。

たとえば凹状球面および凸状円環面レンメから 誘導される本発明の眼鏡レンズ、特に乱視用すな わち円環面基準レンズは、該基準レンズの球面の 35 形を "非円環性球" に変換することにより、また はその円環面を "非円環性円環" 面に変換してそ の収差を補正することによつて得られる。このよ りにして得られた補正は等効であり、かつ工業的 に製造する場合は前記補正法を任意に選択するこ 40 とができる。

本発明によれば乱視用レンスの補正を行うことができる。前述の如き態様で決定される本発明の 乱視用レンスの収差補正面は前述の方法および本 発明の非球面構成装置によつて特に容易に得られ

12

る。実際上この方法によれば所望の型の表面をほ とんど無制限に非常に精密に形成することができ る。

たとえば次の表 1 は第 7 図によつて説明した非 ブターであり、第 2 円環性球型の収差補正面の発散を  $10^{-2}$  耗で示し 5 ジォブターである。たものである。これらの値は円環隔レンズの場合

における凹状収差補正面と、半径  $r_0=112$ 米 なる基準球 Qとの間の発散であり、とのレンスの 倍率は第1主子午線 $M_1$ においては15.00ジオブターであり、第2主子午線 $M_2$ においては12.00ジオブターである。

	14°19'22"	12°16'36"	10°13'50"	8°11′ 4″	6° 8′ 18″	4° 3′ 32″	2° 2' 46"	→ E	-2° 2' 46"	-4° 5'32"	-6° 8′18″	-8°11′ 4″	-10°13'50"	-12°16′36″	-14°19′22″	v v v
					55.2	46.4	41.7	40.3								,22,61 <sub>0</sub> +1-
				49.7	36.5	28.5	24.5	23.3								-15° 16'36"
			53.7	34.6	22.7	15.9	12.7	11.8					-53.7			-10,13,20
		68.8	41.5	23.8	13.5	<b>∞</b>	5.7	5.1				-23.8				, , I I <sub>o</sub> 8 –
	95.8	59	33	16.9	8.1	3.7	2.1	1.7			-8.1					- e <sub>o</sub> 8, 18,
-	88	52.4	27.6	12.8	5.1	1.7	9.0	0.4		-1.7						- 4° 5' 32"
聚	æ 4.	48.7	24.7	10.8	3.8	6.0	0.1	0	-0.1							- 2°22' 46"
m,	82.6	47.5	23.8	10.2	3.4	0.7	0	0	0	-0.7	-3.4	-10.2	-23.8	-47.5	-82.6	٥٥
							0.1	0	-0.1					·		So 5, 4 6.
						1.7		0.4		-1.7						4° 5′ 32″
					8.1		÷	1.7			-8.1					,81,8 <sub>0</sub> 9
				23.8				5.1				-23.8				
			53.7					11.8					-53.7			10013, 200
ļ								23.3								15016,36
.								40.3								14013,21

-157-

ている。

表 1 において末端値  $V_{\pi} = V_{\nabla} = 14^{\circ}19'22''$ は眼の視角 U = 49°40′ に対応し、この 眼の 回伝中心は補正面の頂点から27年に隔置されて いる。この表は主子午曲線m1,m2に関する対 称値を算出することによつて容易に完成すること 5 する場合にみられるようを拘束がある。 ができる。 子午曲線m1 の発散と、子午曲線m2 の発散との比は実質的には2であることが分かる。 これは各子午線に対して特別の補正を行うことに より周知の乱視用レンズよりも優れた結果が得ら れることを表わす。すなわち在来の乱視用レンズ 10 においては収差補正球面は回伝面であり、この回 伝面は収差が単一の子午線内にある時だけ正しい ものと考えられる。

第4図はこのよりな非補正レンスの収差を示す。 第 1 0 図は従来技術の回転非球面の使用によつて 15 得られた収差補正から誘導し得る小さな改良を示 す。第11図は本発明の収差補正正面を使用して 得られた結果を示す。これは前掲の発散表に対応 しかつ本方法によって相当の利点の得られるとと を表わしている。

前述の説明において観察する物体が無限大の距 離にあるものと考えられている。眼が調節し得る 時はこのような円環面レン ズすなわ 5乱視用レン メは近距離を見る場合にも使用することができる。 との場合は前記レンズは異なる収差を有し、これ 35 ら収差は場合によつては無限大視察に対応する歪 曲により充分に補正し得ない。

第1図に示される如く同じ原理によって、有限 距離d=MNを見るように補正されたレンメを決 定することは容易である。この場合も前配の方法 30 の観察を行うように調節できないならば、レンス を使用すれば良い。

なお本発明の範囲を離れることなく、少なくと も片面にそれぞれ複数の観察距離に対応して収差 を補正するように決定された収差補正区域を有す る眼鏡レンスを形成することができる。第12図 35 る場合は3.0-0シオブターを追加しかつ第14図-に示された最も簡単な場合は単焦点レンスであつ て、その上半分は遠視VLに対して補正され、そ の下半分は近視VPに対して補正されている。と れら二つの面を分離する線はたとえば二焦点レン メのように非連続的 である。

幾分複雑な他の例においては、この型のレンス を形成するに適した他の方法は第13図に示され ているような利用法則(5米,1米。0.5米…) を適用し、子午線の形を直接決定するよりになて

もちろんこのような特別の収差補正を行り場合 には瞬間的な使用に対応するレンスの方向性が必 要であり、多焦点すなわち漸進焦点レンスを使用

まだ調節能力を有してい る眼またはある 穏の視 察、たとえば遠距離を見る場合だけ調節のきかな いような眼の屈折異常を補償するためには前述の 如く本発明のレンズは大きな利点を有している。

したがつてすべての視察状態。すなわち調節能 力の全部またはその一部を失つた眼の非正視を補 償せんとする場合には、多焦点レンスすなわちぶ 進焦点を有するレンズを使用せねばならぬ。しか しながらこれらレンズは相当の収差を有するもの であるからたとえば白内障の手術を受けた風者に よる使用以外は避くべきである。

遠視 V L、中間視 V I および V Pにおける像の 性質を最良とするためにはこれら三つの区域内の 収差を同じ方法によつて零にし、 または少なくと 20 も最少限に止める必要がある。

これは本発明の収差補正面を有する、すなわち 新規な漸進性の面を有するレンスを使用すること によつて可能となる。

前述の最も簡単な場合においては、限界のはつ きりした状態で使用される単一視察用レンスの収 差補正の可能性は本発明によつて構成されたレン メによつて実証されている。 眼が近距離の物体 (第1図)、たとえば距離d=33糎に位置する 点Mを観察するよりに指向され、かつこの眼がと はMの像RM を球5上に保持し得るようを補足力 を有するものでなければならぬ。この補足は特に 凹状または凸状漸進倍率面を有するレン*ス*を形成 <del>することによつて得られる。この調節能力が写な</del>

の右側に示されるような特性を有する面を使用す ることによつて充分目的を果すことができる。 換言すれば第14図の右側の部分は、典型的な符 進倍率レンスにおいて焦点力がい わゆる斯進子午 40 線M<sub>n</sub> に沿つて視角Uの関数として変化する状態 を示すもので、このレンズは説明を簡単にするた めに、垂直位置に示されたその漸進子午線MRに 対して対称となるよりに選択されている。

第15図は遠視VLにおいて12ジオプターの

18

球面倍率を有する前記の型のレンズの収差を示す ものである。

第16図は従来技術の回転非球面によつて補正 された同じレンズの収差を示す。もちろん遠視 VLの場合の改良は顕著であるが、中間視VIお 5 よび近視VPの場合の改良は共化実際上零化止つ

収差をさらに良く補正した漸進倍率レンズは簡 単な面、たとえば凸状球面を有しかつ本発明によ 散表から計算しかつ前述の如くとの表にしたがつ て形成された補正面を有するものとなすことによ つて得られる。との表は次のようにして作成され

レンズ面の上半分内に位置しかつ単焦点レンズ 15 部分を構成する遠視区域は前述のようにして計算 された等効非球形収差補正面の上半分に、対応す る等効非球形補正面の分散表の半分を複製すると とによつて得られる。

近視区域は子午面 MR内の子午線mpの各点にお ける接線方向焦点および球欠焦点を別個に考える ことにより形成される。

先ずレンズ倍率 Fr の変化パタンを決定し、観 察した目的物の入射接線方向像が、調節能力のな 25 い眼の網膜上に形成されるようにする。 FR の値 は遠視区域の中心から近視区域の中心に向つて規 則正しく増加するようになすべきである。前述の 如く子午線m<sub>n</sub> の論郭を完全に決定する接線方向 曲率 $\mathbf{r}_t = \mathbf{C}_i \ \mathbf{V}$  の変化法則が得られる。

次に前記子午線mmに沿つた各点において、対 応する観察距離 d に対し F<sub>s</sub> を決定し、網膜の上 に球欠像(sagittal image)が形成されるよ

りにして決定された子午線輪郭を考慮に入れたも のである。 $\mathbf{F}_{\mathbf{S}}$  は $\mathbf{F}_{\mathbf{T}}$  と同じ法則にしたがつて規 則正しく増加する。 したがつて前記子午線 mp の 各点において、 rs =C2 Vによつて決定された球 欠率半径が得られる。

今考えているレンズは高屈折率レンスであるが ら、乱視および視野屈曲の全補償は本例において は接線方向焦点および球欠焦点に同じ衛進値を与 えることによつて得られ、かつ異なる変化法則

 $r_t = C_1 V$  および  $r_g = C_2 V$  を含んでいる。 ( 収差があるために、衛進子午線 mp に沿つ た  $\mathbf{F_S}$  および  $\mathbf{F_m}$  の変化を同じにするためには  $\mathbf{r_a}$ およびr゚は必然的に異なる法則にしたがつて変 化する。)子午線の付近においては表面はもはや 臍状をなさず、すなわち漸進焦点力の場合に周知 の如く子午線に沿つて  $r_t$  は  $r_g$  とはちがつたも のになる。

単一視察レンズ(その補正に関しては前に説明 る収差補正面、すなわち同じ基準球Qに対する発 10 した)とは異なり、特別な漸進面構造を有するレ ンメの場合は rt および rgを 相互に無関係にし、 したがつて子午線に沿つて非正視および特に像 面彎曲を同時に補償し得ることに注意すべきであ

前述のようにして収差補正面を完全に画定する ために漸進子午線の各点において球欠面を通るそ の断面の式を明らかにせねばならぬ。遠視用とし て選択された例においてraを接触円の半径とな し得る多くの解法の中で、非球形収差補正面の子 レンメ面の下半分に位置する中間視区域および 20 午線が属する曲線の範囲を考恩に入れる方法が有 利である。

> これら曲線は明確に画定されたパラメターa . bを有するものとなすことができる。このよりに すれば球Qに関する発散の表の半分が得られる。 との半分の表を遠視非球形収差補正区域に対する 発散と対応する表の半分と並置すれば、その境界 が等しいから遅続した表面が得られる。

第17図の表は本発明を説明するために、この よりにして決定された収差補正面と光学的中心に 30 おける接触球Qとの間の、子午線 $m_p$ に沿つた発 散を示すものである。 純に表わされたこれら発散 は、第17図に示される如く前記表面がQの上方 <u>に位置しているために負である。実際上 r္ は V</u> の増加関数である。この第17図においてmpは もちろんこの場合考えられる屈折角は前述のよ 35 補正されない対応漸進屈折率レンスの漸進子午曲 線を表わす。

> 第18図の表は遠視および中間視区域に対して 共通な水平子午面HH'M₂内 の同 じ球Q に関す る発散を示す。

正の発散は所要の曲線が前記球の半径より小さ な 曲率半径を有し、換言すれば遠視に対し補正が 凹面内において行われる時は曲率半径がVの関数 として滅少することを表わす。この結果について はすでに前に説明した。

本発明によるこの収差補正面を使用すれば第19図に示されるような補正が行われる。 Vが正であれば、単焦点レンスに対して本発明の非球形補正によつて得られたと同様な結果が得られる。 Vが負であれば近視区域においては曲線  $F_{8,5}$   $F_{T}$  , $F_{I}$  は相互に完全に重なり、子午線  $m_{P}$  に沿つて視察を行う時には収差も像面彎曲も生じない。 したがつて視察は快適な状態で行われる。

以上の説明は既述の如く凸状球面と組合わされた漸進焦点凹面よりなる漸進焦点レンズの補正に 10 基礎を置いたものである。前述の如くことに説明 20

したデータは凹状球面および凸状漸進屈曲率面を有する漸進屈曲率レンズ、または凹面あるいは凸面の代りに円環面を有する漸進屈曲率レンズに対しても容易に使用することができる。たとえば次の表2は表1と同様なものであるが、漸進円環面レンズの漸進収差補正面の発散を示すものであり、該レンズの遠視区域の垂直子午面 M1 内の倍率は15.00ジオブター、水平子午面M2 HH′内の倍率は12.00ジオブター、漸進子午面内の倍率は15.00ジオブターがら3ジオブターだけ漸次増加している。

_						•											_
	14°19'22"	12° 16′ 36″	10°13'50"	8° 11′ 4″	6 8' 18"	4° 5′ 32″	2 2 46"	uu °0	-2 2 46	-4 5 32	-6 8 18"	-8 11 4"	-10°13′50″	-12 16 36"	-14°19′22″	A A A	
					55.2	46.4	41.7	40.3	-29.8	-1.2	-42.1					"22,61 <sub>0</sub> 11-	
				49.7	36.5	28.5	24.5	23.3	-13.6	-12.5	-50.0	-90.0	-121.2			-15°16'36"	
			53.7	34.6	22.7	15.9	12.7	11.8	-3.3	-20.2	-51.0	-85.4	-111.2	-123:5		-10° 13'50"	
		68.8	41.5	23.8	13.5	<b>&amp;</b>	5.7	5.1	-1.8	-20.9	-44.1	-71.8	-92.8	-102.7		−8م ۱۱ز ځي	
	95.8	59	33	16.9	8.1	3.7	2.1	1.7	-2.2	-17.4	-35.8	-53.8	-69.2	-76.5	-76.6	,81,8 <sub>0</sub> 9-	
	<b>&amp;</b>	52.4	27.6	12.8	5.1	1.7	9.0	0.4	-0.9	-11.2	-23.4	-36.1	-17.6	-53.2	-53.7	,Z E , S o Þ -	
	84	48.7	24.7	10.8	3.8	0.9	0.1	0	-0.3	-4.7	-12.7	-23.2	-33.7	-39.9	-39.5	-5° 2'46'	
<b>g</b> -	82.6	47.5	23.8	10.2	3.4	0.7	0	0	9.1	-1.9	-8.2	-18.6	-29.5	-35.2	-34.9	٥٥	← g
							0.1	0	-0.3						-39.5	So S, 4 6.	
١						1.7		0.4		-11.2					-53.7	″2 € ' 3 2°°	
<b>K</b>					8.1			1.7			35.8				76.6	.81 ,8 <u>.9</u>	
				-&-				5.1				1.9					
				23				- <del> </del>				-71	7	22		,† ,II₀8	
			53.7					11.8	•				-111.2	-123.5		10013,20	
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·							23.3				0.06-	-121.2			15° 16′ 36″	
								40.3	29.8	1.2	42.1					,78,51 of 1	

表 2 の上半分は表 1 の上半分または下半分と相 似であり、これに反し中間視および近視区域に対 応する表2の下半分は漸進焦点力および収差補正 を得る化必要な組合わせに起因して全く異なった 進面に収差補正を施す代りに、レンスの他の面、 すなわちこの場合は本発明による単焦点レンズの 収差補正面の一つに収差補正を施すことができる。 以上の説明および前記実施例においては説明を簡 めに漸進子午線は同じ円環面特性を有する非漸進 性単焦点レンスの主子午線の一つに重ねられてい る。漸進子午線に対する円環面特性の配向が異な るレンメに対して漸進収差補正面を決定する場合 にも同じ方法を使用することができる。

本明細書の序文における説明を簡単にするため に、説明は主として眼の非点収差を補償する場合 の収差補正面の決定に関して行われた。もちろん 前記補正を像面彎曲、歪曲またはとれら種々の収 外れることにはならない。

さらに乱視の補正および視界屈曲の補正を行う ために同じレンズの中に二つの収差補正面を設け ることも、他の収差の補正を組合わせることも本 発明の範囲内に含まれる。

最後に本発明による眼鏡レンズは前述の如き屈 折性材料のプロックを切削することにより、また は少なくとも収差補正区画を含む眼鏡レンズ面を

24

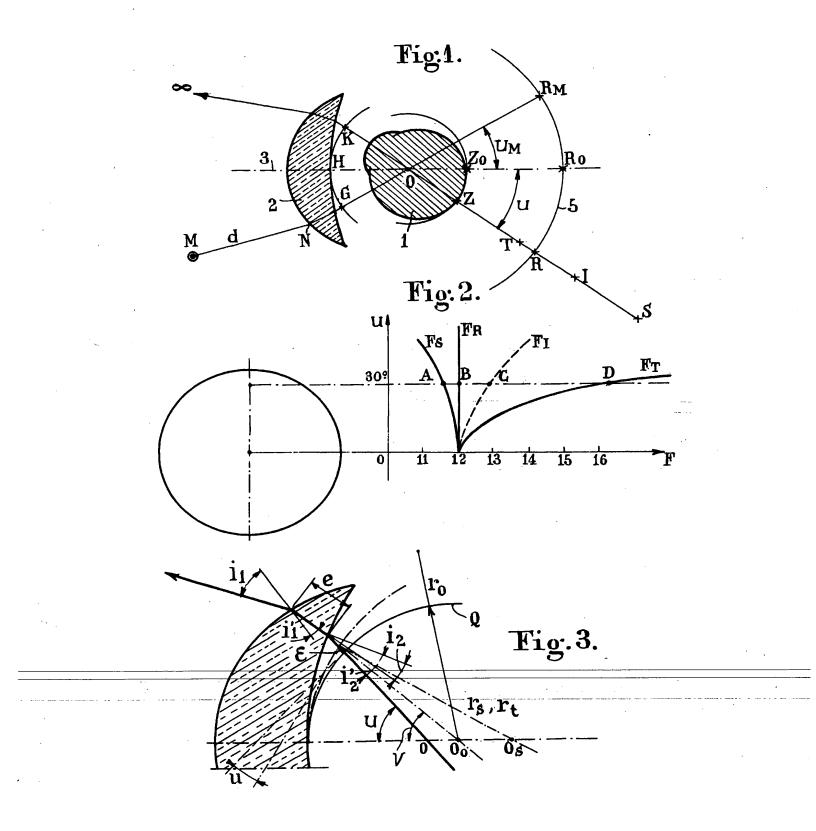
復製し得る型を使用し、特にその中に重合可能材 料を塑造することにより間接的に製造することが できる。

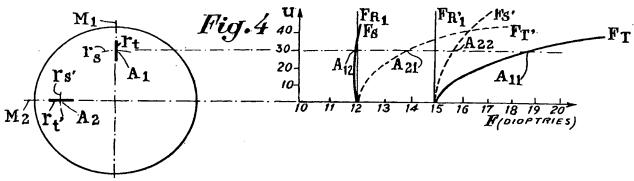
## 特許請求の節囲

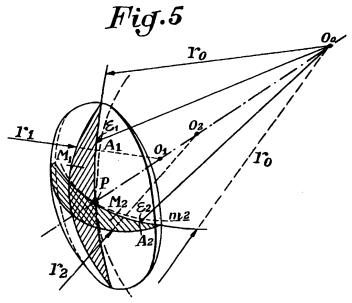
ものとなることがわかる。なお漸進性レンズの漸 5 1 二つの屈折面を有し、該屈折面の少なくとも 一つが非点収差、像面彎曲または歪曲の如き収差 の少なくとも一つを最少限に止めるための補正面 を構成している眼鏡用円環体レンスにおいて、前 記収差補正面が回転面ではなく主子午線を有する 単にしかつ表1 および表2の比較を容易にするた 10 面であり、 該子午 曲線は前記面とレンスの二つの 主子午面との交差によつて形成される二つの異な る曲線であり、該曲線の全体的な形状が円錐曲線 に近似し、かつとれら各曲線が漸進的に決定され て前記各主子午面内において考えられる収差を最 15 少限に止めるようになつており、前記収差補正面 と中間子午面との交線が同様に漸進的に決定され た中間子午曲線であり、該曲線の形状が前記二つ の主子午面の第1のものの中の主子午曲線の形状 から、他の主子午面内の主子午曲線の形に連続的 差を折衷するために使用しても本発明の原理から 20 に変化し、前記収差補正面に連続性を与えるよう になつていることを特徴とする眼鏡用円環体レン く。

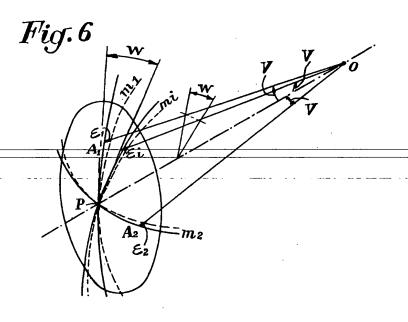
#### 引用文献 25

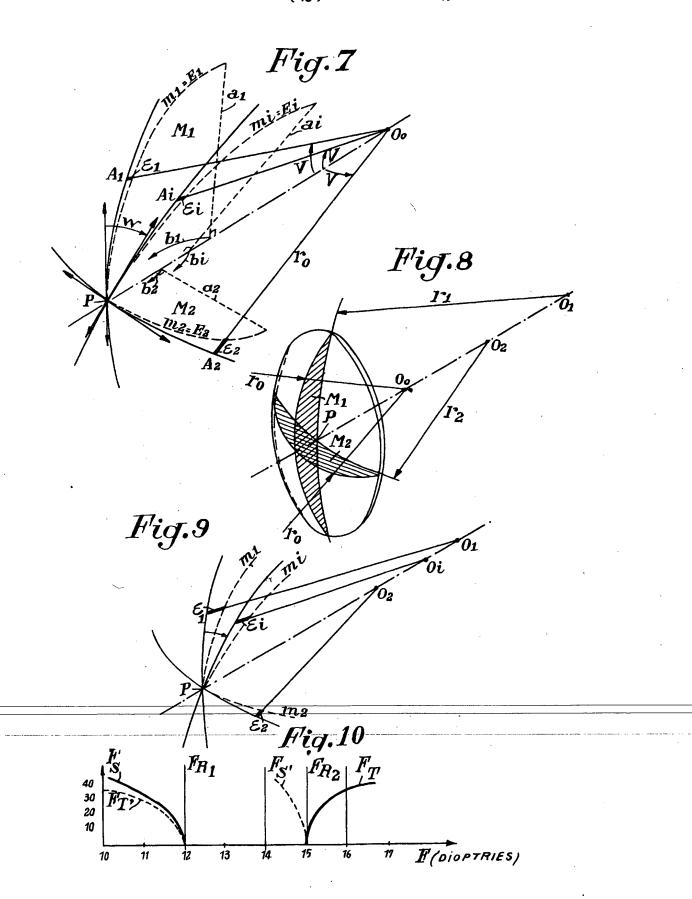
Bulletin Dinforination Technique No.9-10 1961 P1~8

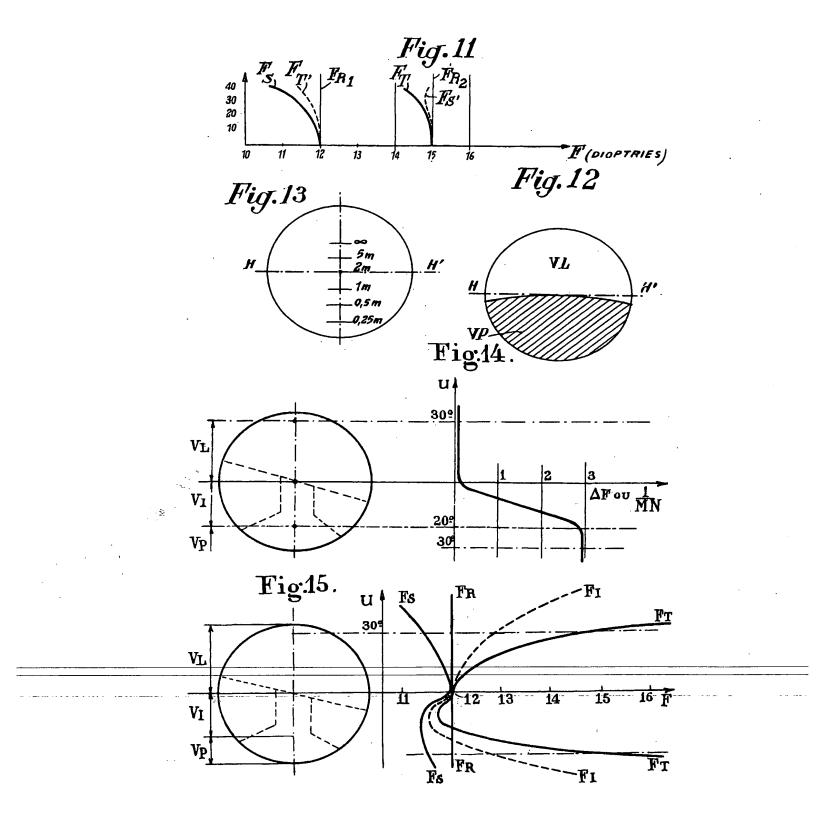


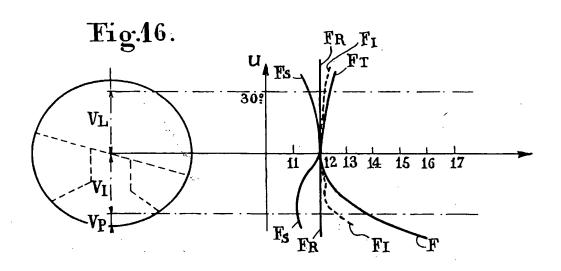


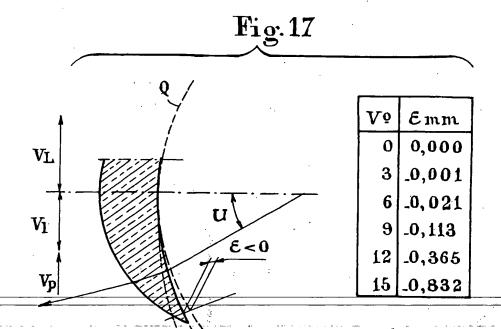


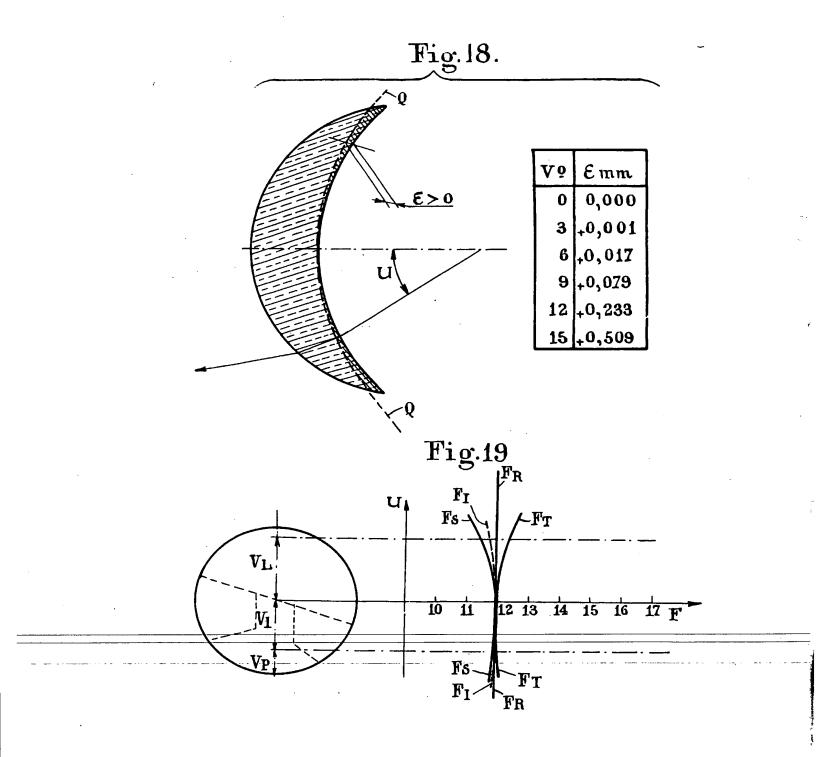












# This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record.

## **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

□ BLACK BORDERS
□ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
□ FADED TEXT OR DRAWING
□ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
□ SKEWED/SLANTED IMAGES
□ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
□ GRAY SCALE DOCUMENTS
□ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
□ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

# IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

☐ OTHER:

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.